PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

61-009433

(43) Date of publication of application: 17.01.1986

(51)Int.C1.

CO8J 3/16

(21)Application number: 59-130057

(71)Applicant: TECHNOL RISOOSHIZU

INKOOPOREETETSUDO KK

(22)Date of filing:

26.06.1984

(72)Inventor: SUGANO GEN

(54) PRODUCTION OF THERMOPLASTIC RESIN MICROSPHERE

(57) Abstract:

PURPOSE: To facilitate the production of the titled microspheres useful in the production of sintered microspheres, etc., by disintegrating a melt-blend of resin A and component B incompatible with resin A by immersion in a solvent which is a poor solvent for resin A but is a good solvent for component B and separating particles of resin A.

CONSTITUTION: A matrix thermoplastic resin A (e.g., PE or PVC) is melt—blended with a component B incompatible with resin A (e.g., polyethylene oxide) at a temperature higher than any of the melting points of resin A and component B and a mixing ratio at which component B forms a continuous phase and resin A forms a dispersed phase. This melt blend is cooled directly or after it is heated at a temperature higher than any of the melting points of resin A and component B within 2hr. The obtained cooled blend is disintegrated by immersion in a solvent S which is a poor solvent for resin A but is a good solvent for component B (e.g., water) to obtain a suspension comprising solvent S in which component B is dissolved and particles of resin A are dispersed. The particles of resin A are separated from the dispersion. In this way, it is possible to obtain the titled microspheres of a particle diameter of $0.01W100\mu$ suitable for use in, for example, sintered microfilters, fluidized bed coatings, electrostatic coatings, sol coatings, solid lubricants, and cosmetic additives.

LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

[Date of registration]

[Number of appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of requesting appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of extinction of right]

Copyright (C): 1998,2003 Japan Patent Office

REST AVAILABLE COPY

® 公開特許公報(A) 昭61-9433

@Int.Cl.⁴

識別記号

庁内整理番号

❸公開 昭和61年(1986)1月17日

C 08 J 3/16

7248-4F

審査請求 未請求 発明の数 1 (全4頁)

の発明の名称 熱可塑性樹脂酸小球体の製法

②特 顧 昭59-130057

❷出 顋 昭59(1984)6月26日

⑫発明者 菅野

弦

鎌倉市笛田860番地11

⑪出 顋 人 株式会社 テクノロジ

鎌倉市笛田860番地11

ー・リソーシズ・イン

コーポレーテツド

砂代 理 人 弁理士 菅 野 中

明細細

発明の名称
 新可塑性樹脂酸小球体の製法

2. 特許請求の範囲

3. 発明の詳細な説明

本発明は、蒸可磁性樹脂微小球体の製法に関

するものである。

さらに辞しくは、焼結マイクロフィルター、 焼結バッテリーセパレーター、流動浸漬用、 静電 塗装用、ゾル塗料用、ハイブリッド(ミクロ 複合 材料)用器材、固体潤滑剤、化粧品添加剤等の用 途に供するに適した粒径0.01μm~100μ ロの熱可塑性樹脂徴小球体の製法に関するもので ある。

従来、熱可塑性樹脂微小球体の製法としては、 エマルション重合法によるラテックスの製造方法、 機械的粉砕法、熱可塑性樹脂を溶剤に溶解させた 後冷却する沈澱法等が知られている。

しかし、エマルジョン食合法は、 粒径 5 ェ π 以上の大粒径ラテックスを製造することが 困難であり、 冷凍凝集法、加圧緩集法等の複雑な手段を必要とする。 また、エマルジョン粒子をそのままの粒径で単離することが困難であり、 緩集 しやすい。 また、エマルジョン重合法では、 物性改良の目的で、熱可塑性樹脂酸小球体内部に充填剤、可穀剤等を添加することが因難である。

特限昭61-9433(2)

また、遊域的分析法では、真球状の像小球体 を得ることが困難であり、粒径のコントコールも 困難である。

沈殿法は、長時間を要し、条件のコントコールが厳しく、短大な塊状物ができ易く、収率もき ためて低い。

本発明は、上述した欠点の無い熱可塑性樹脂 酸小球体の製造方法を提供するものである。 即 ち、本発明は、差材熱可塑性樹脂 A と、A と相を形 性のない成分 B を、B が連続相で A が分散相を形 はする混合比で、A と B の器を選出して軽験は 合し、酸溶般混合物をそのまま冷却し、または A と B の容融として、 B が必要をは した 会し、酸溶般混ら物をそのまま冷却し、または A と B の容融とで B は B は C を の B は C を B は C を B は C を る B は C を B は C を B は C を B は C を B は C を B は C を B は C を B は C を B は C を B は C を B は C を B は C を B は C を B な C を B な C と C を B な C と C を B な C

本発明における成分 B は、熱可塑性樹脂 A を 分散させて微小球体を形成させるための連続相を 成すものである。

成分Bの好ましい例は、前述した熱可望性衝 脂Aの例示ポリマー及び、それらの他に、ポリア ルキレンオキサイド類例えばポリエチレンオキサ

イド、ポリエチレングリコール、ポリピニルアルコール、ポリブテン、ワックス、天然ゴム、合成コム例えばポリブタジエン、スチレン~ブダジエン共租合ゴム、石油樹脂等も使用できる。

しかし、例示した熱可塑性樹脂 A と成分 B の 全てを、任意の組み合せで用いることができるの ではたく、 A と B は相溶性の無い組み合せを選ば なければならない。

本境明において、AとBの相容性の無い組み合せを選ぶ方法は次のようにすればよい。熱可酸性樹脂 A 3 0 容積 あと成分 B 7 0 容積 あを A と B の名財 品度以上で溶胶混合し、酸溶酸混合物を熱、プレス成形して厚み O . 5 n m の ジートとし、 A の 貨 宿媒 でか つ B の 良 容媒 である 容媒 S 中に 浸 資して、1 時間 微拝し、該シートが 崩壊して サスペンジ。ンを形成した場合、AとB は相容性の無い組み合すである。

本発明において、熱町塑性樹脂 A 又は成分 B が、使用温度における落鉄に、1 重量を以上の違 度に溶解する場合、核溶鉄は A 又は B に対して良 溶媒であるといい、1重量多未満の濃度しか容解
. しない場合、該溶媒はA又はBに対して貧溶媒で
あるという。

との容解テストは、所定温度の音媒に、厚み 0.5mm程度のフィルム状又は粉末状の試料を 1.重量が振加して、2時間充分に撹拌し、判定で きる。

本発明において、 Bが連続相で A が分散相を 形成する混合比とは、通常は B が 5 0 容積 % 以上 で A が 5 0 容積 % 未満の混合比であるが、詳細に は、 との混合比がずれる場合があり、 次のように は、 との混合比がずれる場合があり、 次のように して利定できる。 即ち、 相容性の無い A と B の 容 融温 度 以上で 厚み O し の と B の で と B の で 放形して 厚み O と B の さ な 放形 して 厚み O と で ある 容 英 で か O 良 だ で ある 容 英 と 中に 受 で して、 1 時 間 役 け し た 場 な と ト が 射 表 と して と で ま か 分散 根 を 形成 する と 倒定 できる。

本発明において、AとBとを啓放退合する際、

AとBの毎敗温度以上で実施する必要がある。 そうしなければ、Aがきれいな敵小球体となって B相中に分敵する構造の混合物がえられない。

本発明において、溶酸混合する方法は特に限 定されない。 例えば、ロール、パンパリーミキ サー、ニーダー、単軸押出機、2舶押出機等によって実施できる。

本発明において、AとBの落融混合物を冷却 役そのままよの食溶媒でかつBの良溶媒である溶 旗を中に浸漉してもよい。 この場合、溶融混合 物を冷却後クラッシュー等で粉砕したり、ペレタ イザーでペレット化したり、押出機、ロール等で シート状に成形したものを溶媒を中に浸漉しても よい。

また、IA と 5 の 密 散 混 合 物 を A と B の 容 顧 温 度 以 上 で、 2 時 間 以 内 せん 断 変 形 力 の 働か な い 状 態 で 熱 処 期 し た 後 、 容 雄 B 中 に 浸 價 し て も よ い 。

この場合、容融状態で熱処理している間に、 A相が更にきれいな真球状になり、また、A相同 志が凝集し、粒径の大きな真球状に成長して行く。 使って、この熱処意時間のコントロールによ り、粒径を容易にコントロールする事が出来る。

本発明において、AとBの溶融混合物を、溶 鉄 S 中に受費して撹拌すると、連続相を形成して いる成分 B が溶解するために、該溶融混合物が崩 壊して、熱可塑性樹脂 A の微小球体がけん濁した

サスペンジョンが得られる。

該サスペンションから A の微小球体を分離する方法は、特に限定されない。 例えば、遠心分離法、遊過法、沈路法、浮遊分離法、蒸発法等によって実施出来る。 との際、溶媒 B によって数回洗浄することが望ましい。

とのようにして得た A の酸小球体の形状 および 包怪は、走在電子顕微鏡、透過型電子顕微鏡等によって概察、 別足できる。

本発明においては、熱可塑性樹脂Aと成分B に加えて、必要に応じて、炭酸カルシウム、二酸 化けい器、二酸化チタン、クレー、硫酸カルシウム、カーボンブラック等の充填剤、可塑剤、酸化 防止剤、舞外級表収剤、着色剤、架糖剤等を適当 最添加することだより、該添加剤を含有したAの 微小球体を製造する事もできる。

また、4の数小球体が形成しやすいようにするために、界面活性剤、ポリマー、オリコマー等を追当量能加してもよい。

次に、実施例により、本発明をさらに具体的 に説明する。

(実施例-1)

第1表に示した配合処方で、第2表に示した 溶酸混合条件で温醸し、溶酸混合物を冷却後、タ ラッシャーで粉砕し、第2表に示した溶媒8中に 役債し、約30分間撹拌して、サスペンションを 得た。このサスペンションをマイクロフィルター により種別し、第2表に示した粒径分布のシャー ブな6ナイロンの後小球体を得た。

(実施例 - 2)

第2段に示した配合処方で、まず、ボリ塩化ビニルに、DOP、ジブチル錫マレート、ソルコN-5(川研ファインケミカル黝製・滑剤)をドラィブレンドし、1時間放置して、DOPをポリ塩化ビニルに含養させた後、第2段に示した形段温合条件でポリエチレンオキサイドと温練し、溶路温合物を冷却後、クラッシャーで粉砕し、押出したのででがない。厚み1mmのシートに成形した。このシートを第2段に示した密媒8中に浸漬

し、約33分間攪拌してサスペンジョンを得たb

このサスペンジョンを確別し、第2要に示した粒径分布のシューブながり塩化ビニルの最小球体を得た。

(実施例-3)

実施例2のエダイ成形シートを、1800の 空気恆温僧中で10分間熱処理し、冷却後、実施 例2と河像の終媒処理を実施し、ポリ塩化ビニル の微小球体を得た。 この微小球体は、実施例2 のものよりも、さらにきれいを異球状であり、粒 僅は1~6』 ロであり、実施例2のものよりも大 きくなり、成長した事が分かる。

(実施例-4)

実施例2のTダイ成形シートを、190℃の空気短隔電中で30分間熱処理し、冷却後、実施例3と同様にして、拉径5~20μ四のポリ塩化ビニルの飲小球体を得た。 この敬小球体は実施例3のものよりもさらに大きく成長した事が分かる。

00

(実施例-6)

、物理

実施例2のエダイ成形シートを、1900の 窒素ガス気度復選権中で90分間熱処理し、冷却 後、実施例3と同様にして、粒径50~100m のポリ塩化ビニルの像小球体を得た。 との像 小球体は実施例4のものよりもさらに大きく成長 した事が分かる。

(突紇例-6~実施例-10)

第1段に示した配合処方で、第2表に示した 溶版混合条件、溶媒処理条件の下に、実施例-1 と同様に実施し、第2表に示した粒径分布を有す る熱可塑性樹脂Aの微小球体を得た。

	然可塑性樹脂A	政 争 B	その他の統計成分
- 12 bit (8)	6ナイロン 40終費的	ポリエチレンオギサイド60容積部	
· FARINA	(浜7年)アックンの出1031)	(平均分子量10万~25万)	* ℓ
4. E. E. E.	ボリ塩化ビニル 40溶機部	E	DOPlo容緒机
**************************************	(平均進合度中00)		アチルはトレート22番組、VLTNー51発
が見	ボリコチァン 45条を出	ボリゴチワンガキサイド35名後形	
CA800X	(密度0.068、NITES.5)	(平地の子遣るの万~30万)	なし
947-164481 m	ギリブロガフン コロ路貨物	ボリエチレングリコールン 0 発信部	
- KARINI	(MI=2)	(平均分子盘1000)	なし
O TRANSPORTE	ポリスチワン 33路根部	ポリエチレンオキサイド 6 5 容積的	
o _ [id=0/i]	(WI=3)	(平均分子與10万~25万)	なし
0.101001011111111111111111111111111111	ボリエチレン 30容貨部	ボリメチルメタクリレート50名後	い酸化ける紫藤末3
- KARWA	(地限0.955、MI=0.9)	朝(Mfa13)	対象的(中地対領) オングストローム)
o i legativi	ポリエチレンテレフタレート	ステンシーンタジエン共和合ゴム60	
	4.0 容積即	谷黄部、スケンン25mも ムーニ 粘成30	*こ

第 1 数

収施例-1 ニーダー 木、宮田 ネーラルロ 収施例-2 ペンパリーミキサー 木、宮田 0.5~1 収施例-6 190~200℃、15分 木、白ので 1~3μm 収施例-7 180~200℃、10分 木、白面 0.1~2 収施例-8 ニーダー 木、白面 0.1~2 収施例-9 中軸が出機 木、宮園 0.01~ 収施例-9 中軸が出機 フェトン、室園 マール いったい 収施例-1 200~250℃ トルエン、70℃ 1~5μm 収施的-10 250~270℃ トルエン、70℃ 1~5μm		府戰功合条件	8	破小球体の粒低分布
240~250c、10分 バンバリーミキサー 190~200c、10分 ボーダー 180~200c、15分 180~200c、10分 180~220c 180~220c 大、超臨 180~220c 180~250c 200~250c 200~250c 200~250c	(D) +44-45	= - Je - =		
ルンパリーミキサー 190~200で、10分 180~200で、15分 180~200で、10分 180~220で 180~220で 180~220で 180~220で 180~220で 180~220で 100~250で 200~250で 200~250で 200~250で 200~250で	r - fallwood	240~250C, 10A	水、超 值	2~5 m
190~200で、10分 ニーダー 180~200で、15分 180~200で、10分 180~220で 180~220で 中離が出費 200~250で	e lenteres	ーチャミールンベン		
ニーダー 180~200で、15分 水、通過 180~200で、10分 水、通過 180~220で 単軸が比板 200~250で 200~250で 200~250で 200~250で 200~250で 200~250で 200~250で 200~200で	× Many	190~200c, 10A	米、短 髓	0.3~1µm
180~200℃、15分 水、金融 180~200℃、10分 水、金融 180~220℃ 水、金融 180~220℃ 中軸市出税 7・トン、金融 200~250℃ 200~250℃ 200~270℃ 250~270℃	etz tón/(m	5 - 3¢ - 15		
180~200で、10分 ニーダー 180~220で 180~220で 中間が比積 200~250で 200~250で 200~250で 200~250で 200~250で 200~250で 200~250で	े - विक्रा	180~200c, 15A	¥, 100¢	1~3д п
180~200で、10分 ニーダー 180~220で 180~220で 中級市出版 200~250で 200~250で 200~250で 200~250で 200~250で 200~250で 200~250で	i i i i i i i i i i i i i i i i i i i	ルー ロ		
コーダー 180~220で 中軸が出機 200~250で 200~250で 200~250で 200~20で 200~200で	>€ulstrij = r	180~200c, 10A	水、酒館	0.1~2µm
180~220で 中間市出版 200~250で 2600年出版 250~270で 250~270で	0 - 103-94-425	- x4-=		
中部が出版 200~250C 26年時出版 250~270C	o Marie Di	180~220C	水、斑鮨	0.01~0.03µm
200~250℃ これで、 単組 2位が出版 250~270℃ これに、 このこ	CT FED-OH- STS	中电子比较		
2年時日長 トルオン、10m 850~270℃	S NORTH	200~250C	トゥン、知館	2~4 ra
250~270C	01-19#45	2 钟停出报	1	
	2000	250~2700	2011	■ 7 0 ~

第2級